波動解析のためのイメージベース FEM の開発と性能検証

愛媛大学大学院 学生員 〇田中貴之 愛媛大学大学院 正 員 中畑和之

1. はじめに

デジタル写真等の直交格子データ,あるいは CAD や CT 画像等の立方格子データから計算モデルを作 成し数値解析を実行する手法は、イメージベースモデ リングと呼ばれている.筆者らはこれまで差分型解法 である動弾性有限積分法 (EFIT) をイメージベースモ デリングへ適用するための検討を行ってきた¹⁾.しか し、要素形状が正方形 (3 次元では立方体)であれば、 EFIT だけでなく有限要素法 (FEM)等の領域型解法 も適用可能である.そこで本研究では、ボクセル要素 を採用した FEM について波動解析コード (イメージ ベース FEM) を作成し、解の精度検証を行うと共に、 計算時間や並列化効率等の性能についても調べる.

2. イメージベース有限要素法 (FEM)

本論文では、簡単のため、弾性波が伝搬する材料は 等方性であるとし、2次元 SH 波動場を考える. x_3 軸 を面外方向とし、SH 波は (x_1,x_2) を伝搬するものと する. x_3 軸方向の変位を u_3 、せん断応力を τ_{31} 、 τ_{32} とすれば、SH 波の伝搬を支配する波動方程式および 構成式は以下のようになる.

$$\rho(\boldsymbol{x})\ddot{u}_{3}(\boldsymbol{x},t) = \frac{\partial\tau_{31}(\boldsymbol{x},t)}{\partial x_{1}} + \frac{\partial\tau_{32}(\boldsymbol{x},t)}{\partial x_{2}}$$
(1)

$$\frac{\tau_{31}(\boldsymbol{x},t)}{\mu(\boldsymbol{x})} = \frac{\partial u_3(\boldsymbol{x},t)}{\partial x_1}, \ \frac{\tau_{32}(\boldsymbol{x},t)}{\mu(\boldsymbol{x})} = \frac{\partial u_3(\boldsymbol{x},t)}{\partial x_2} \quad (2)$$

ここで,()は時間 *t* に関する偏微分 ($\partial^2/\partial t^2$) を表す. 上式で, ρ は材料の密度, μ はせん断弾性係数を表し, 横波音速との関係式 $c_S = \sqrt{\mu/\rho}$ が成立する.式(1) と(2)から弱形式を導出し,これを図–1に示すアイソ パラメトリック要素 (4節点正方形要素)を用いて離散 化すると,次の代数方程式を得る.

$$Md + Kd = f \tag{3}$$

ここで, *M* は質量行列, *K* は剛性行列であり²⁾, *f* は既知表面力からなる外力ベクトルである.式(3)は 空間に対して離散化されているため, *d* に関する2階 の連立常微分方程式とみなされる.

次に、時間軸の離散化について述べる.いま、現在 の時刻ステップをkとし、その時刻から Δt 前後の時 刻に対応するステップをk-1とk+1とすれば、現 在の時刻の加速度 \ddot{d}^k は中心差分式で次のようになる.

$$\ddot{\boldsymbol{d}}^{k} \approx \frac{1}{\Delta t^{2}} (\boldsymbol{d}^{k+1} - 2\boldsymbol{d}^{k} + \boldsymbol{d}^{k-1})$$
(4)



図-1 イメージベース FEM における要素形状.

式 (4) を式 (3) に代入すると

$$\boldsymbol{d}^{k+1} = (2\boldsymbol{E} - \Delta t^2 \tilde{\boldsymbol{M}}^{-1} \boldsymbol{K}) \boldsymbol{d}^k + \Delta t^2 \tilde{\boldsymbol{M}}^{-1} \boldsymbol{f}^k - \boldsymbol{d}^{k-1}$$
(5)

が得られる.なお、上式の質量行列において、各行の 成分の総和を対角項とする対角化 $\tilde{M} \approx M$ を行って いる.上式は現在の時刻ステップ kにおける値と Δt 前のステップ k-1の値を用いて、 Δt 後のステップ k+1における変位が求められることを意味している. このとき、変位ベクトル dの成分が独立となるため に陽的な解法となり、単純な代入計算で変位が逐次求 められる.FEM における材料定数は図-1に示す1つ の要素内で一定とする.また表面力も要素の辺上で一 定とする.これによって、デジタル画像のピクセルと FEM の要素を1対1に対応させることができる.異 種介在物の結合条件は隣り合う要素に異なる材料定数 を与えることで、暗に満たされる.

3. イメージベース FEM の精度検証

イメージベース FEM は要素が正方形であるので、 散乱体あるいは外側境界が曲線形状をしている場合 でも階段状にしか近似できないという欠点がある.こ のため、できるだけ要素長を小さく設定することで解 の精度を上げなければならない.しかし、むやみに小 さく設定すれば計算機のメモリーが不足してしまう し、大きすぎれば散乱体の形状を正確に模擬できない だけでなく、弾性波の伝搬を表現できない(数値振動 の発生)といった問題が生じる.以下では、簡単な数 値実験によって、必要な要素長 Δx について検討を行 う. 図-2に示すように、 $c_S=3200$ m/s、 $\rho=7850$ kg/m³ の母材に直径 10mm の円形の介在物 (cs=3400m/s, $\rho = 10000 \text{kg/m}^3$)がある.ここでは、上方に置かれた 長さ20mmの波源領域からSH波が発振されるものと する. 散乱が顕著になるのは、入射波の波長に対して散 乱体が大きい場合であるので、入射波の中心周波数を



図-2 精度検証のための数値モデル.

1MHz として、介在物に対して短い波長 (λ =3.2mm) の超音波を送信する.このとき、波源と空洞の中間位 置で面外変位 u_3 を計算する.時間ステップ幅はすべ て Δt =10ns とした.

 $\Delta x = 0.2, 0.1, 0.08, 0.05$ mm と変化させて計算を 行った場合に,波形計算点において得られた波形を図– 3に示す.ここでは、差分型解析法である EFIT¹⁾ と境 界型解析法である BEM³⁾ と解を比較している.図–3 の上段がイメージベース FEM,中段が EFIT,下段 が BEM によるものである.BEM は解に対して要素



図-3 イメージベース FEM において、Δx を変えた場合の波形計算点の波形、および他の解法との精度比較.



図-4 スレッド数 (CPU 数)を変化させた場合の、イメージベース FEM の計算時間.

形状の依存性が少ないので、ここでは一定要素 (介在 物境界を 640 分割) でモデル化した結果のみを記載し ている. 図–3 に示す第 1 波目は入射波が通過したと きの波形、第 2 波目は介在物の上界面によって散乱さ れた波動、第 3 波目は送信波が介在物中を伝搬して介 在物の下界面から散乱した波動である. BEM と同程 度に解の精度を得るためには、イメージベース FEM では $\Delta x=0.1$ mm 程度に分割する必要がある. また、 イメージベース FEM と EFIT では、同じ要素サイズ の場合には、ほぼ同じ結果となることがわかる.

3.1 計算時間の比較

計算に必要な時間について検証するために,京都 大学学術情報メディアセンター SPARC Enterprise M9000 クラスタを用いて数値実験を行った.数値実 験では,総要素数が 2500 万個の正方形の計算領域を 考える.計算領域の上表面から波動を発生させた場 合に,*M* 個の CPU を使用した場合の並列計算に要 する時間を検証した.1ステップあたりの平均時間を 図-4 の右側に示している.著者らの作成したコード では,イメージベース FEM は EFIT よりも計算速度 が約 1.6 倍程多く要することがわかる.

4. まとめ

イメージベース FEM では正方形の要素を用いるた め、対象とするモデルが屈曲している場合は階段状に しか近似できないが、適切に要素を小さくすることに よって、BEM と同程度の精度で計算が可能であるこ とを示した.同じ要素サイズを用いた場合、EFIT に 比べてイメージベース EFIT は計算時間を多く要する 結果となったが、今後は、音響異方性問題や3次元問 題でも同様の検討を行いたいと考えている.

参考文献

- 中畑和之ら:動弾性有限積分法を用いた波動伝搬解析 のためのためのイメージベースモデリング,計算数理 工学論文集, Vol.7, No.2, pp.267-272, 2008.
- Fish, Y. and Belytschko, T. (著), 山田貴博 (監訳): 有 限要素法, pp.195-200, 丸善, 2008.
- Niwa, Y., et al.: The BIE approach to transient wave propagation problems around elastic inclusions, *The*oretical and Applied Mechanics, Vol.32, pp.183–198, 1982.